⑲ 日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭64-315

(3) Int. Cl. 4

識別記号

庁内整理番号

49公開 昭和64年(1989)1月5日

F 02 B 27/02 29/08 M-7616-3G F-7616-3G

審査請求 未請求 発明の数 1 (全9頁)

60発明の名称

過給機付エンジン

②特 願 昭62-155073

②出 願 昭62(1987)6月22日

0発明者 西川 俊雄

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内

の出 願 人 マッダ株式会社 広島県安芸郡府中町新地3番1号

20代理人 弁理士中村 稔 外5名

明細音

1.発明の名称 過給機付エンジン

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、エンジンの幾何学的圧縮比すなわちの上死点におけるシリンダ内容積と下死点における容積との比が大きくなるように構成されるとともに、各気筒の排気通路を連通する連通路を備えた過給機付エンジンに関する。

(従来技術)

従来から吸気充填量を高めこれによって高出力を得るようにするために過給機を備えたエンジンは公知であり、たとえば、実開昭 5 6 - 1 7 1 6 3 0 号には、このような過給機付エンジンの 1 例が開示されている。

しかし、過給圧が高くなり過ぎると燃焼室温度が不当に上昇して、ノッキング等の異常燃焼が生じ、却って出力性能の面で悪影響が生じる。このため従来では、幾何学的圧縮比を高く設定することが出来ず、従って過給効果の低い低負荷時においてはエンジンの熱効率が悪く必ずしも満足の行く燃費性能を得ることが出来なかった。

また、上記のようなノッキングの発生を抑える ために出力上の要求空燃比よりも混合気を渡くし て、燃料の気化潜熱によって燃焼室温度を低下さ せるようにする方法も知られている。しかし、こ の方法では、エンジン出力に寄与しない燃料を供 給することとなるので燃費が悪化するという問題 が生じる。

このため、幾何学的圧縮比を8.5以上の比較的 高い笛に設定し、かつ吸気弁の閉時期を下死点よ りも50度以上遅く設定して、有効圧縮比が不当 に大きくならないようにし、ノッキングの発生を 抑え、非過給域での燃費改善を図るように構成す ることが提案されている。

また過給機付エンジンにおいて、過給圧を高く すると排気ガス温が高くなって、ターポチャーデ +のタービン、空燃比センサ、或いは触媒等の排 気系の熱劣化を生じるという問題もある。

このような事情に鑑み、各気筒の排気通路を連 通する達通路を設け、上記排気ガス温度が高くな るような運転領域において連通することにより、

- 排気ガス圧が不当に高くならないようにして排気 ガス温を抑制するようにした過給機付エンジンが 提案されている。

(解決しようとする問題点)

しかし、それぞれの要求から上記提案されてい る機成を組み合わせた場合において、たとえば低 負荷時のように吸気弁閉時期を下死点よりも50 皮以上遅く設定し、かつ連通路が閉じられている 場合から加速した時、上記運閉制御のためエンジ ンへの充填量が、即座には増加しないこととなり この結果所望のエンジン出力が得られないという 問題がある。

また、加速中に排気通路を連通させると燃烧室 f.からタービンまでの通路容積が急激に増大する ことにより排気ガスエネルギーが一時的に減少し 加速応答性が悪化するという問題が生じる。

(問題点を解決するための手段)

本発明は上記事情に鑑みて構成されたもので、 機何学的圧縮比を高く設定した過給既付エンジン において、ノッキングの発生を有効に抑制しつつ

ジンを提供することを目的としている。

さらに、本発明は、燃費の面でも従来の適給機 付ェンジンに比して好ましい結果を得ることがで きる過給機付エンジンを提供することを目的とし

本発明の構成は、エンジンの幾何学的圧縮比が 8. 5 以上となるように構成され、かつエンジン運 転状態に応じて吸気弁を最大運閉量としてクラン ク角で下死点よりも少なくとも 5 0 度以上遅く閉 じるように閉時期を制御する遅閉制御手段と、各 気筒の排気マニホールドを連通する連通路と、該 連通路を開閉する制御弁とを備えた過給機付エン ジンにおいて、前記選閉制御が行われている状態 であって、かつ前記制御弁が閉じている状態から 加速が行われた場合には、前記遅閉制御を解除し た後、前記制御弁を開くように構成されたことを 特徴とする。

(作用)

本発明によれば、エンジンの幾何学的圧縮比は

所望の出力特に加速性能を得ることができるエン すなわちピストンが下死点にある状態でのシリン ダ容積と、上死点にある場合にシリンダ容積との 比は、通常のエンジン構成よりも高く設定されて いる。

> また、吸気弁の閉弁時期は、変更できるように なっている。特に、吸気弁は、クランク角で上記 下死点よりも遅い側で閉弁時期が制御されるよう になっており、その最大遅閉豊は、クランク角で 少なくとも下死点後50度以上である。

そして、この場合吸気弁の閉タイミングは、運 転状態に応じて、ノッキングが生じないようにか つ、振力高い充塡効率が得られるように遅閉量が 設定される。

また、排気通路の連通路は、排気ガス温あるい ...は、排気ガス圧の不当な上昇を抑えるために、所 定の運転時には開かれるようになっている。

そして、本発明では、吸気弁の遅閉制御が行わ れており、かつ上記連通路に制御弁が閉じている 運転状態において、加速操作が行われた場合には 即座に遅閉制御を停止する。しかし、この場合い 制御弁は即座には、開かず、その後適当な時期に 関くように制御する。

なお、上記運転状態は、基本的には、エンジン回転数及びエンジン負荷により決まるものであり エンジン負荷は、たとえば、吸気管圧力、スロットル弁開度等を検出することによって検出すること とができる。

(発明の効果)

の二次ポート 6 b によって燃焼室 3 に関口している。また、本例のエンジン1では、排気倒も 2 つのポート 7 a、 7 b を有しており、吸気弁および排気弁が各通路 4、 5 のそれぞれのポートに組合わされる。

吸気通路 4 の上流には、エアクリーナ 8 、エアフローセンサ 9 が取りつけられ、その下流側にはターポスーパーチャーデ + 1 0 のコンプレッサ 1 1 が配置されている。

このコンプレッサ 1 1 の下流には、インタークーラ1 2 及びスロットル弁 1 3 がそれぞれ、この順で配置される。そして、スロットル弁 1 3 の下流にはサージタンク 1 4 が設けられている。

さらに下流の燃焼室3の近傍には、燃料を噴射する一次側分岐吸気通路及び二次側分岐吸気通路 の分岐点近傍には、インジェクタ15が取り付けられ吸気系を構成する。

このインジェクタ15は、上記一次及び二次の 吸気通路の各々に燃料を噴射供給できるようにそ れぞれの通路方向に沿った二つの噴射口を備えた なお、この制御は、加速時に限られ、雑穂的に 行われることはないので、ノッキングの発生、排 気系の熱劣化等の問題は生じない。

また、本発明によれば、排気ガス温の不当上昇を抑えるにあたり、燃料の気化熱に依存しないので、また、幾何学的圧縮比を大きく設定しているため、エネルギー効率が良い、従って、燃費を改善することができる。

(実施例の説明)

以下、本発明の実施例につき、図面を参照しつつ説明する。

第1 図を参照すれば、本発明が適用されるエンジンは、4 気筒エンジンであって、本例のエンジン1 の各気筒 2 a、2 b、2 c、及び 2 d の内部にはピストン (図示せず) が往復動自在に収容されており、このピストンの上方空間は燃焼室 3 を構成している。この燃烧室 3 には吸気通路 4 および排気通路 5 が連通している。

吸気通路 4 は燃焼室 3 の近傍で分岐しており、 それぞれ低負荷用の一次ポート 6 a 及び高負荷用

構造を有する。

また、二次側に吸気通路には、高負荷領域で開くようになった開閉弁4aが設けられる。

さらに、エアクリーナ8には、吸気温度を計測する吸気温センサ8aが、スロットル弁13には 該弁の開度を検出するスロットルセンサ13aが そしてサージタンク14には、吸気管圧力を検出 する圧力センサ14aが、それぞれ取り付けられる。

このウェストゲート弁18は、ダイヤフラム装置18aによって開閉駆動されるようになってお

りダイヤフラム装置18aには、圧力導入管18 bを介してコンプレッサ11の下流の吸気管内圧 力が導入されるようになっている。

これによって、コンプレッサ11下流の吸気圧 力すなわち、過給圧が所定以上になった場合には ウェストゲート弁18が開きターピン16をパイ パスして排気ガスの一部が下流側に送られる。

本例のエンジン 1 では、各気筒の排気通路 5 を 遠通する連通路 1 9 、 2 0 を備えている。

この場合、連通路19は、第1気筒2a及び第4気筒2dを連通し、連通路20は、第2気筒2bと第3気筒2cとをそれぞれ連通している。

これらの連通路19、20には、該通路を開閉する連通制御弁21が設けられる。

本例のエンジン1は、二次ポート6 b に連通する二次側吸気通路を開閉する開閉弁4 a 及び、上記連通路19、20を開閉する連通制御弁21の 制御を行う制御系を備えている。

この制御系は、開閉弁4aの開閉制御を行うダイヤフラム装置22及び、連通制御弁21の開閉

制御を行うダイヤフラム装置 2 3 をそれぞれ備えている。

開閉弁 4 a 割御用のダイヤフラム装置 2 2 は三方ソレノイド弁 2 4 を介して導管 2 4 a により、パキュームタンク 2 5 に接続され、連通制御弁2 1 制御用のダイヤフラム装置 2 3 は、三方ソレノイド弁 2 6 を介して導管 2 6 a によりパキュームタンク 2 5 に接続されている。

バキュームタンク 2 5 は、逆止弁 2 7 を介して 導管 2 5 a によりサージタンク 1 4 に接続されて いる。

三方ソレノイド弁24は常態では、ダイヤフラム装置22の一方のチャンパを大気に遠遠させておりこの場合には、開閉弁4aは、開である。

三方ソレノイド弁24が作動して上記チャンパをパキュームタンク25に連通させると、パキュームタンク内に保持されている負圧が導管24aを介して導入され、開閉弁4aは閉じる。

第2図を参照すれば、本エンジン1に使用される吸排気弁のパルブタイミングが示されており、

二次側吸気弁の閉タイミングは、一次側吸気弁よ りも遅くなるように設定されている。

したがって、開閉弁4aが閉じているので、開閉弁4aが閉じている気弁のパルブタイミングはは入の気がある。 まなり はいる 場合には、にの はなり、開発を与えないので、吸気ボートをものが、関チャーを はいるので、吸気ボートの全体の 閉タイミング はなる。 すなわち、この場合には、 吸気弁の 運閉 制御が 遠立されることとなる。

これに対し、連通制御弁21用のダイヤフラム装置23は、三方ソレノイド弁26の作動により一方のチャンパがパキュームタンク25に連通したとき、連通制御弁21は開く。

また、パキュームタンク 2 5 は導管 2 8 を介してサージタンク 1 4 に適通しており、 スロットル弁 1 3 の関度が小さく従ってサージタンク 1 4 内の負圧が強くなると、逆止弁 2 7 が開いて負圧がパキュームタンク 2 5 に導入される。 そして、 スロットル弁 1 3 の関度が大きくなって、負圧が弱

くなり、バキュームタンク 2 5 よりも圧力が高くなると逆止弁 2 7 がとじる。これによって、スロットル弁 1 3 の関度が小さい状態でバキュームタンク 2 5 内に保持されることとなる。

また、エンジン1は、インジェクタ15に対する燃料嗅射量、開閉弁4a、及び連通制御弁21等の制御のための命令信号を出力する好ましくはマイクロコンピュータを含んで構成される電子コントロールユニット28が設けられている。

コントロールユニット 2 8 には、エ ア フローセンサ 9 らの吸入空気量を表す信号、スロットル弁 1 3 の関度を表すスロットルセンサ 1 3 a からの信号、吸気温センサ 8 a、圧力センサ 1 4 a 及びェンジン回転数を表す信号等が入力される。

コントロールユニット28は、上記入力信号を 演算して、三方ソレノイド弁24及び26に対し 知徳信号を出力する。

また、インジェクタ 1 5 に対し所定の燃料 喚射 制御信号を出力する。 以上の構成の過給機付エンジンに関し、開閉弁4a及び連通制御弁21の開閉制御について説明する。

第3図を参照すれば、開閉弁4aの制御につい てのフローチャートが示されている。

第3図において、コントロールユニット28は 先ず、システムを初期化するとともに、種々のデータを読み込む(S1)。このデータには、エンジン 回転数Ne、圧力センサ14aからの信号により吸 気管内圧力Pb、及びスロットル弁開度TAが含まれる。

次にエンジンがアイドル状態かどうかを判定する(S2)。

ェンジン 1 がアイドル状態である場合には、コントロールユニット 2 8 は、開閉弁 4 a の閉信号を三方ソレノイド弁 2 4に出力する(S3)。

したがって、この場合には、二次ポート 6 b は 殻能せず、一次ポートのみから吸気が導入される ので、結果として運閉制御は行われないこととな る。

この領域において加速状態にある場合には、吹 き返しを生じさせない方が高充壌率が得られるか らである。

また、吸気管内圧力Pbの値が所定値Pb。以上の場合には、開閉弁4aに対して開信号を出力する(S7)。

この領域では、燃焼室内圧力が高くなりしたが ってノッキングの恐れが生じるので吹き返しを生 じさせて充塡率の増大を制限する必要があるから である。

また、ステップ(S4)において、非加速状態であると判定した場合にも、同様に吸気管内圧力Pbの 質が所定値Pb。 以上かどうかを判定する(S8)。

所定値Pb。以下である場合には、加速状態と異なり開閉弁4aに対して開信号を出力する。吹き返しを生じさせることによって、スロットル弁13の開度を増大させこれによって、ポンピングロスを少なくするためである。

また、本例のコントロールユニット28は、エンジン回転数Neと吸気管内圧力Pbに応じた開閉弁

この操作は、アイドル状態のような極めて低回転かつ低負荷の運転状態では、燃焼状態が不安定であり、このような状態で、吸気弁6の遅閉制をおこなうと吸気の吹き返しによって燃焼の不安定化を助長することとなることを考慮したものである。

またアイドル状態でない場合には、コントロールユニット 2 8 は、スロットル弁開皮TAの変化率・ ΔTAの大きさからエンジンが加速状態かどうかを 判定する(S4)。

この場合、変化率 ATA が所定値TA。 をこえる場合には、加速状態と判定する。

加速状態と判定した場合には、コントロールユニット 2 8 は、つぎに、吸気管内圧力Pbの値が所定値Pb。 (例えば、一100 mmHg) 以上かどうかを判定する(S5)。この判定において吸気管内圧力Pbの値が所定値Pb。以下の場合には、開閉弁 4 a に対して閉信号を出力する(S6)。

すなわち、実質的に吸気弁のの基閉制御を行わないようにする。

4 a の開度を与えるマップを備えており、所定値 Pb。よりも吸気管内圧力Pbが大きい場合には、エンジン回転数Ne及び吸気管内圧力Pbに基づき開閉 弁 4 a に対し、上記マップから得られた開度信号 を出力する(S9)。

したかって、第4図に示すように、非加速状態 すなわち、定常運転状態では、図の斜線部の領域 で開閉弁4aは閉じられる。

次に連通制御弁21の制御について第5図を参照しつつ、説明する。

第 5 図において、コントロールユニット 2 8 は 先す、システムを初期化するとともに、種々のデ ータを読み込む(S10) 。このデータには、エンジ ン回転数Ne、圧力センサ 1 4 a からの信号により 吸気管内圧力Pb、ターピン 1 6 にかかる圧力すな わち、排圧Pex 及びスロットル弁開度TA が含まれ

次にコントロールユニット 2 8 は、スロットル 弁開度TAの変化率 ATAの大きさからエンジンが加 球状製かどうかを判定する(S11)。 変化率 ATA が所定値TA。 を越える場合には、加速状態と判定する。

加速状態と判定した場合には、コントロールユニット 2 8 は、タイマーをセットし、カウンターをスタートする(S12) 。

そして排圧Pex が所定値Pb.(例えば+450mmHg)を越えたかどうかを判定する(S13)。排圧Pex が所定値Pb.以下である場合には、コントロールユニット28は連過制御弁21の関信号を三方ソレノイド弁26に出力する(S14)。また、排圧Pex が所定値Pb.を越えた場合には、タイマーセット時間が経過したのち、タイマーリセットを行い、連通制御弁21を開にする信号を三方ソレノイド弁26に出力する(S15、S16、S17)。

÷...

加速状態では、出力の要求が強いためたとえ排 EPex が所定値Pb、越えた場合であっても、一時 的に連通制御弁21を開く操作を遅らせるように している。

一方、加速判定(S11) において、非加速状態であると判定した場合にも、コントロールユニット

2 8 は同様に、排圧Pex が所定値Pb, を越えたかどうかを判定する(S18)。 そしてこの場合には、所定値Pb, を越える場合には、コントロールユニット 2 8 は即座に、連通制御弁 2 1 を開くための信号を出力して、タービン 1 6 の負担を軽減するようにしている。

また、排圧Pex が所定値Pb、以下である場合には、コントロールユニット 2 8 は、エンジ回転数Ne が所定値Ne、(例えば、3500 rpa) 以下かかかうかを判定する(S19) 。越えていない場合には、連通制御弁 2 1 の関信号を出力するが、回転数Ne が所定値Ne、よりも大きい場合には連通制卸弁 2 1 の関信号を出力する(S17) 、これにより排圧Pexを下げることができる。非加速状態では、出力の要請が強くないので、極力排圧Pex を下げることにより、ターピン 1 6 等の排気系の無劣化を防止することができる。

一方、回転数が所定値Ne。 を越えない場合には 連過制御弁 2 1 の閉信号を出力する(\$20)。

第6図を参照して加速時の、開閉弁4 a及び連

通制卸弁 2 1 の制御の関係について説明する。

コントロールユニット 2 8 は第 6 (d) 図に示すように点T1においてスロットル弁 1 3 の開度変化 Δ TAから加速状態であると判断した場合、第 6 (c) 図に示すように吸気管内圧力Pb が所定値Pb。 以下であるので、第 6 (a) 及び(b) 図に示すように開閉弁 4 a 及び連通制御弁 2 1 はともに閉状態になっている。

この場合には、コントロールユニット 2 8 は、 第 6 (b) 図に示すように、開閉弁 4 a を直ちに閉じ る。

これによって吹き返しを防止して、高充塡効率を確保して出力要請に応えることができる。 そ 越える 受 気 管 内 圧 力 P b が 上昇 し て、所 定 値 P b 。 を 越えると ノッキングの問題が生 じるので、 第 6 0) 図 に示すように 開閉弁 4 a を 閉じる。 これによって、 二次ポート 6 b が 機能して、 遅 閉 制御 が 達成される。

すなわち、燃焼室3の温度上昇を抑え、ノッキ ングの発生を防止することができる。 一方第6(a)図に示すように加速判定後排圧Pex が過給圧を越える所定時間T2まで、または、タイ マーセット時間が経過する時T3まで、閉状態に維 持される。したがって、加速状態ではターピン 16に、高いエネルギーの排気がスを導入するこ とができ加速時の応答性を高めることができる。

以上のように本例の構成により、ノッキングを 抑制しつつ所望の出力性能を確保することができ る。

4. 図面の簡単な説明

第1図は、本発明の1実施例にかかる過給役付エンジンの概略構成図、第2図は、吸排気気 神気 別は、開閉の内容を示すフローチャート、第4図は、開閉弁の開閉と運転状態との関係を示すフローチャ5図は、連過制御弁の制御内容を示すフローチャート、第6(a)、 仏、 C) 及び 仏図は、加速時における連過制御弁と開閉弁の制御の関係を示すグラフである。

1……エンジン、

2 a、2 b、2 c、及び2 d … … 気筒、

· 3 ······ 燃烧室、 4 ······ 吸気通路、 4 a ····· 開閉弁、

5 ····· 排気通路、6 a ···· 一次ポート、

6 b ……二次ポート、

7 a、7 b … … 排気側ポート、

8 ……エアクリーナ、9 ……エアフローセンサ、

10 9 - ポスーパーチャーデャ、

11 コンプレッサ、12 インタークーラ、

13……スロットル弁、14……サージタンク、

1 4 a ……圧力センサ、15 ……インジェクタ、

16……ターピン、17……パイパス通路、

18.……ウエストゲート弁、

1 8 a ····· ダイヤフラム装置、

18 6 … … 圧力導入管、19、20 … … 連通路、

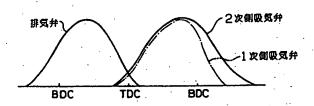
21……這通制御弁、

22、23……ダイヤフラム装置、

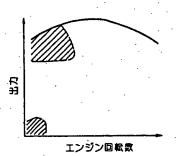
24、26……三方ソレノイド弁、

27……逆止弁、28……コントロールユニット。

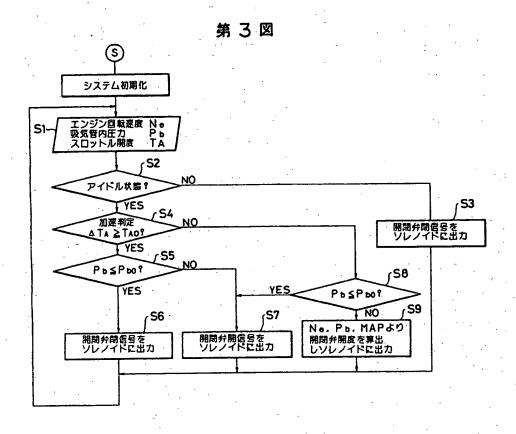
第2図



第 4 図



特開昭64-315(8)



第5図 ⑤ システム初期化 ر S10 エンジン回転速度 Ne 吸気管内圧力 Pb 詳圧 Pex スロットル肥度 TA S11 加速判定 DTA & TAOP S12 TYES S18 タイマーセットし. カウンタースタート Pex SPoit YES 519 ₍S13 NO No ≤ Nei NO Pex SPb19 ∫S15 YES YES 917-0FF1 TYES SIG タイマーリセット _[S20 ₍S14 産連弁閉信号を ソレノイドに出力 遅連弁腕信号を ソレノイドに出力 -S17 運通弁局信号を ソレノイドに出力

特開昭64-315 (9)

正 書(方式)

62. 9.21

特許庁長官 小川邦 夫 歌

昭和62年特許職第155073号

2.発明の名称

第6図

選れ時間

(b)

(c)

(d)

(+)

6内圧力 P (スロットル弁院度

バルプタイミング 吸気遅閉じ

吸気管内圧力

排圧

T2 T3 時間 ---

過給機付エンジン

4.代 理 人

東京都千代田区丸の内 3 丁目 3 番 1 号電話 (代) 211-8741

6. 補正の対象

明細書の図面の簡単な説明の欄

7. 補正の内容

明細書第22頁第17行目。第6回、(1)、(1)及び

仏図は、"とあるのを「第6図は、」と訂正する

-91-